This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

05-173065

(43)Date of publication of application: 13.07.1993

(51)Int.CI.

GO2B 13/14 GO2B 13/24

(21)Application number: 04-022837

(71)Applicant: OLYMPUS OPTICAL CO LTD

(22)Date of filing:

07.02.1992

(72)Inventor: KENNO KOKICHI

(30)Priority

Priority number: 03277613

Priority date: 24.10.1991

Priority country: JP

(54) REDUCTION PROJECTION LENS

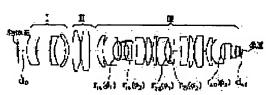
(57) Abstract:

PURPOSE: To obtain a reduction projection lens using short wavelength light as a light source and having high resolution and wide focal depth by setting up its incident iris position on a position comparatively far from an object face in order to reduce image distortion.

CONSTITUTION: The reduction projection lens is constituted of the 1st lens group I including a pair of meniscus lenses whose concaves are mutually opposed, the 2nd lens group II having positive refractive power and constituted of at least two lenses and the 3rd lens group III having positive refractive power and satisfies the conditions of the shown inequalities, provided that E is an incident iris position measured from the 1st face of the lens system, L is a distance between object images and F1 is the focal distance of the 1st lens group.

①0.
$$5 < |E/L|$$

②0. $2 < |F_1/L|$



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

29.01.1999

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3298131

[Date of registration]

19.04.2002

[Number of appeal against examiner's decision

of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]
[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出版公開番号

特開平5-173065

(43)公開日 平成5年(1993)7月13日

(51)IntCL*

說別配号

庁内整理番号

技術表示例所

G 0 2 B 13/14 13/24

8106-2K 8106-2K

特班平4-22837

(22)出願日

(21)出班番号

平成4年(1992)2月7日

(32) 使先日

(31) 優先権主張番号 特顯平3-277613 平3(1991)10月24日

(33)優先權主張國

日本 (JP)

(71)出版人 000000376

FI

オリンパス光学工業株式会社

東京都設谷区階ヶ谷2丁目43番2号

(72)発明者 研野孝吉

東京都峡谷区艦ケ谷2丁目43番2号オリン

審査請求 未請求 請求項の数3(全22 頁)

パス光学工業株式会社内

(74)代理人 弁理士 韭浑 弘 (外7名)

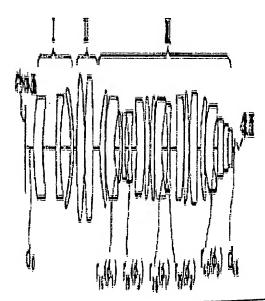
(54) 【発明の名称】 紹小投影レンズ

(57) [要約]

【目的】 像歪みを小さくするために、縮小投影レンズ の入射壁位置が物体面から比較的遠くにあ り、短波長光 を光源とする高解像力で焦点深度の広い箱小投影レン

【構成】 互いに凹面を向かい合わせた一対のメニスカスレンズを含んでなる第1レンズ群1、正の屋折力を持 ち少なくとも 2枚のレンズにより構成された第2 レンズ 群川、正の圧折力を持った第3 レンズ群川 より構成さ レンズ系の第1面より測った入射瞳位置をE、物像 間距離をL、第1レンズ群の焦点距離をF1 とすると

0. 5<|E/L| 0. 2< | F1 / L| なる条件を満足する。



114.3.22

【特許請求の範囲】

(請求項 1) 物体側より順に、互いに凹面を向かい合わせた一対のメニスカスレンズを含んでなる第1レンズ群、正の屈折力を持ち少なくとも2枚のレンズにより構成された第2レンズ群、正の屈折力を持った第3レンズ群より構成され、レンズ系の第1面より測った入針壁位置をE、物像間距離をL、第1レンズ群の焦点距離をF1とするとき。

0. 5< | E/L | 0. 2< | F1 / L |

なる条件を選足することを特徴とする輸小投影レンス。 [話求項 2] 第2レンス群の焦点距離をF2とすると き

0. 1< | F2 / L | < 0. 3

なる条件を選足することを特徴とする請求項 1記載の報 小投影レンズ。

【請求項 3】 第3 レンズ群の焦点距離をF3 とするとき、

0. 04< | F3 / L | < 0. 1

なる条件を混足することを特徴とする語求項 1又は2記 裁の記載の縮小投影レンズ。

[発明の詳細な説明]

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、投影露光法によって! C等の集積回路パターン等を描いたマスク等から半導体 ウエーハ上に回路パターン等を転写する際に用いられる 縮小投影レンズに関するものである。

[0002]

【従来の技術】今日、集紙回路等の集紙度が上がるにつれて、より執細な回路パターンを形成する必要が生じている。このため、高い解像力を得るのにレンス系がは、の方法により高NA化が行われてきたが、近年でし、オートフェーカスの要求特度が非常に厳しくなったり、半導的によって不都合が生じるため、実用的によって不都合が生じるため、実用的によって不都合が生じるため、実用的に対し、5前後が最適である。そこで、使用波長の短波長化に力点が移されてきた。例えば、E線(435mm)から「線(355nm)を使用するレンズ系が発明され、今後はKrFエキシマレーザ(248nm)を共計出版が盛んに行われている。

【0003】 - 方、回路パターンが微細になればなるほど、回路パターンの歪みもより少ないレンズ系が要求されてきている。しかし、いくらレンズ系の歪みが少なくても、露光する半等体ウェーハ基板の平面度を厳しく抑えないと、ウェーハ基板等の反りによる像の歪みが発生してしまう。そのために、像側の射出度位置を無限速にした像側テレセントリック光学系にすることが行われていた。

【0004】なお、公知の統小投影露光レンズとしば、 特開昭53-155014号、特開昭50-14031 0号、特開昭63-121810号、特開昭63-11 8115号等のものがある。また、本出願人が出願した 特願平2-283827号等のものがある。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、上記のような従来の臨小投配法に使用される福小投配レンズには、248nm等の短波長光を光通として、投煙レンズの射出側のみならず、入射側の入射壁位置も像面から比較的遠くにあり、物体面の平面度が悪くても像の歪みが小さくですむ高解像力で焦点深度の広い福小投影レンズは存在しなかった。

【0005】本発明はこのような状況に鑑みてなされたものであり、その目的は、この像歪みを小さくするために、縮小投影レンスの入射壁位置が物体面から比較的遠くにあり、提近長光を光源とする高解像力で焦点深度の広い縮小投影レンスを提供することである。 【0007】

[課題を解決するための手段] 上記目的を達成する本発明の縮小投影レンズは、物体側より順に、互いに凹面を向かい合わせた一対のメニスカスレンズを含んでなる第1レンズ群、正の屈折力を持ち少なくとも2枚のレンズにより構成された第2レンズ群、正の屈折力を持った第3レンズ群より構成され、レンズ系の第1面より割った入封睦位置をE、物像聞距離をL、第1レンズ群の焦点距離をF1とするとき、

0. 5 < | E/L|

0. 2 < | F1 / L|

なる条件を満足することを特徴とするものである。 【0008】この場合、第2レンズ群の焦点距離をF2 とするとき、

0. 1< | F2 / L | < 0. 3

なる条件を満足することが望ましく、また、第3レンズ 群の焦点距離をF3 とするとき、

O. O4< | F3 / L | < O. 1 なる条件を満足することが望ましい。

[0000]

【作用】以下、本発明の構成を採用した理由と作用について説明する。レンズ系への入射症が物体に近いと、軸外光束が光軸となす角度が大きくなって、物体面の面積度が悪いと、物点位置の光軸方向へのズレが縮小投影された像の歪みとして大きくなるという問題がある。物体高」、レンズ系の第1面より割った入射症位置 E、縮小信率B、物体面の光軸方向の挽み全 d と像の歪み D との関係は、次式で表される。

[0010] D=1/E×B×d

本出願人が先に出願した特願平2-283827号のエキシマレーザを光源とする実施例の場合には、物体面の反り量が1μmの場合に、像面上の歪みとして0.03

5 p mが発生する(I = 90、E = 490、B = 0. 2)。

【0011】この物体面の反りによる像至みを十分小さくするためには、入射度位置を物体から遠くにする必要がある。上記条件式は、この入射度位置を規定したものである。この条件を満足しないと、物体面を射出する軸外主光線傾角が大きくなり、物体面の反りによる像面上での歪みが無視できなくなる。

【0012】しかし、単に特頭平2-283827号のレンズ構成で入射・位置を強くにすると、レンズ系の主な正の屈折力を持つレンズ群の中央近傍から一腔がズレてしまう。このため、このレンズ群を通う軸外物点の上側光束と下側光束の対称性が崩れ、この主な正の屈折力を持つレンズ群でのコマ収差の発生が大きくなり、広い露光領域を確保することが不可能となる。

【0013】そこで、物体近くに正のレンズ群を付加して、主な正の屋折力を持つレンズ群の中央近傍に睡位置を投患することが考えられる。しかし、抽外主光線の高い物体近傍に正レンズ群を配することになり、ペッツパール和が悪化すると共に、この正レンズ群により発生するコマ収差とペッツパール和を良好に補正するためには、
のは一次では一次では、
のは、
のを持つレンズ群を配置することが収差補正上重要になる。

【0014】 したがって、本発明では、上記物体側の角のレンズ群を第1群、次の正レンズ群を第2群、主な屈折力を持つレンズ群を第3群とした3群構成としている。

[0015] 次に、この第1群、第2群、第3群の役割に付いて説明する。第1群の互いに向き合った凹面を持つメニスカスレンズは、コマ収差を負側に補正している。前記条件式の範囲を越えて性点距離が短くなると、第1群で発生するコマ収差が大きくなりすぎ、第2群とのコマ収差補正のバランスが陥れ、第1群と第2群を合わせたトータルのコマ収差補正が不可能となる。な、系件式に上限を設けて、トF1/LIマ1なる条件を満足するようにすると、他のレンス群な気のペッツバール和を発生させることができ、全系のペッツバール和を発生させることができる。

【0016】さらに好ましくは、第2群は、第1群の負のパワーによって発散してしまう入射瞳を第3群の中央付近に投影する役目を持っている。前記条件式は、この入射瞳の投影条件を規定している関係式である。この条件式の上限を越えても、下限を越えても、瞳の投影を第3群の中央近傍にすることができなくなる。で発生、前記した条件と同様に、レンズ全系で発生するコマ収差を補正するために必要な条件であり、この条件を外れると、第3群で発生するコマ収差が大きくな

りすき、他の群でこれを領正することが不可能となって しまう。

【0 D 1 7】また、第1群と第2群の屈折力の配分は、 1 < | F1 / F2 | < 5

の条件を満足すると、第1群と第2群で発生するコマフレアーの発生を全系で補正するのによい結果が得られる。

【0018】第3群は、レンズ系全体の投影信率等の近触量を決定しているレンズ群であり、条件式の上限を越えると、投影信率が大きくなり、下限を越えると小さくなり、何れも所望の信率が得られなくなってしまう。【0019】さて、箱小投影光学系において、高群で発生する像面湾曲をほぼ完全に補正しなくてはならないでするのような目的のため、互いに向き合った凹面を持つがつスタイプが写真レンズ等ではよく用いられるが、本発明では、第3群の中に向き合った凹面を持つレンズ群を少なくとも1超設けることにより、ペッツバール和を補正する。

【0020】また、緑小投無法では、茎板の平面度によって部分的な像歪が生じないように、射出度を無限途に近くなるようにしている。本発明でも、歩なく時面の射出度を無限途に近くするために、第3時の向きった凹面により構成されたレンズ群のつきに像面側に正のレンズ群と像面側に凹面を向けたメニスカスレンスを配置している。この正レンズ群は、レンズ系の中にズを配置している。この正レンズ群は、レンズ系の中にズを配置している。この正レンズ群は、レンズ系の中にズを配置している。この正レンズは、マッパール和を補正するため、中のもので、コマ収差を劣化させないようにするため、凹面が像面側になるように配置している。

【0021】なお、この像面側に凹面を向けたメニスカスレンズの凹面の屈折力をφ3、物像闘距離をLとする
と

1/L< | 03 | < 20/L

なる条件を満足することによって、広い露光領域が確保される。この条件の下限を越えた場合には、凹面での屈折力が弱くなりすぎてしまい、広い露光領域を得ることが難しくなる。また、その上限を越えると、気の屈折力が強くなりすぎてしまい、ペッツパール和は補正できるが、コマ収差の発生が大きくなり、他の面で補正することが難しくなる。

[0022]

【実施例】以下に、本発明の輸小投影レンズの実施例について説明する。実施例1~8のレンズ配置を示すレンズ断面図を図1~図8に示す。本発明の輸小投影レンズでは、輸小倍率が小さくなると、ペッツバール和が補正し難くなるため、第3群に設けた向き合った凹面の負の屋折力が強くなりがちである。しかし、この向き合った凹面の負の屋折力を強くしすぎると、ペッツバール和は

小さくなるが、あ まりに凹面が強くなりすぎると、この 面で発生するコマ収差が大きくなり、他の面ではこれを 補正できなくなってしまう。

【0023】この問題に対処するため、実施例1~5に示した縮小投影信字が1/5のレンズ系においては、上記の向き合った凹面で構成するレンズ群を2組用いている。この場合、2組のレンズ群を単に並べたただけでは、凹面による光線の発散作用を持ったレンズ群がレンズ系の一部に集まってしまうため、全系の屋折力を所定の原折力にするために、上記の向き合った凹面の屋折力が弱くなってしまう。つまり、ペッツバール和を小さくする作用を持った向き合った凹面は増えるが、凹面の食の屋折力が弱くなり、結局ペッツバール和は小さくならない。

【0024】そこで、これらの実施例1~5においては、この向き合った凹面で構成された2组のレンズ群を有効にベッツバール和の補正に使うため、上記2组のレンズ群の間に少なくとも1つの正の屈折力を持つレンズ面によってはのて、物体側と像側の向き合った凹面で構成された2组のレンズ群のそれぞれの凹面が、ベッツバール和とコマ収差に対して適切な屈折力を持ち待ることになる。上記の適切な屈折力とは、上記の向き合った2つの凹面の屈折力を存す。1、62とし、物像間距離をLとしたとき、上記2组のレンズ群が共に、

1/L| 01 | < 20/L, 1/L| 02 | < 20/

なる条件を満足することである。 これらの条件式の上限、下限の意味は、条件式について述べたことと同じである。

【0025】ところで、上記の実施例では、第3群の主 点を像面側に置くために、第3群全体をレトロフォーカ ス的なパワー配置にしてあ り、凹面を向き合わせたレン ズ群の中の像側にあ る群が、このレトロフォーカス配置 の負のパワーの役割を担っている。

【0025】しかし、投影信字が1/4と大きくなると、レンズ系の主たる屋折力を負担する第3群の主点位置が像側から物体側に移動する。このため、上記のレトロフォーカス的配置が不要となり、このレンズ群の負の屋折力を弱くすることができる。その結果、凹面をきるもせた2組のレンズ群の一方を省時することができる。実施例5~8では、このような理由により、凹面を向き合わせたレンズ群の数は1つになっている。

【0027】なお、倍率1/4の実施例6~8では、後記のレンズデータから明らかなように、倍率1/5の実

歴例1~5のものに比較して、開口数、露光領域が共に 大きくなっている。

【ロロ28】以下、より具体的に、実施例1~5におい ては、第1群1は第1レンズから第3レンズの3枚から なり、第2群川は第4レンズと第5レンズの2枚からな る。第3群111は、実施例1から実施例4は、第6レン ズから第23レンズの18枚からなり、実施例5は第5 レンズから第24レンズの19枚からなる。また、実施 例6~8においては、第1群1は第1レンズから第3レ ンズの3枚からなり、第2群川は第4レンズから第6レ ンズの3枚からなる。第3群111 は、実施例5、実施例 8は、第7 レンスから第2 4 レンスの 1 8 枚からなり、 実施例では、第7レンズから第23レンズの17枚から なる。何れのレンズも溶融石英(SiO2)からなる。 【ロロ29】また、第3群中の向き合った凹面について は、上記したように、実施例1~5においては2組用い ており、何れの実施例においても、第14面(φ1)と 第19面(Φ2)、第28面(Φ1)と第29面 (φ2)がそれらの狙を構成しており、また、上記メニ スカスレンズの像面側の面は、第40面(φ3) が様成 している。また、実施例5~8においては、第3群中に 向き合った凹面を1租用いており、実施例6、8におい ては、第15面(φ1)と第23面(φ2)がその組を 排成しており、実施例7においては、第14面(o1) と第21面(φ2)がその組を構成している。メニスカ スレンズの像面側の面は、実施例6、 8においては、第 4 D面 (φ3) が、実施例7においては、第35面 (φ 3) が、それぞれ構成している。

【0030】次に、これら実施例1~8のレンズデータを示すが、記号については、上記の外、ri は物体倒より順に第:番目のレンズ面の曲率半径、di は物体倒より順に第:番目のレンズ面間間隔(たたし、実施例1~8のd0 は物体面から第1レンズ面の距離、実施例1~4、7のd48、実施例5、6、8のd48はレンズ系の最終レンズ面から像面までの距離)、n248、i は物体側より順に第:番目のレンズの波長248 n mでの屋折率、NAは間口数、Eは第1レンズ面より割った入射度位置であり、また、上記したように、何れのレンズも溶液石美から構成され、そのn248、i は1、5083である。

【0031】なお、実施例1~5においては、倍字8=1/5、物像問距離L=1000mmであり、実施例6~8においては、倍字8=1/4、物像問距離L=1000mmである。

[0032]実施例1

NA=0.50 露光領域16.7×16.7mm E= ∞

d 0 =41.667

r1 = 158.8180 d1 =41.667 n 248,1 =1.5083 (SiO2)

r2 = 155.6344 d2 =62.989 r3 = 521.3761 d3 =18.467 n248,2 =1.5083 (SiO2)

```
d 4 =50.923
r 4 = 154,8448
r5 = -109.4408
                        d5 = 12.500
                                        n 248, 3 =1.5083 (SiO2)
r6 = -119.5306
                        d6 =16.162
r 7 = 366.1980
                        d7 =37.475
                                        n 248, 4 = 1.5083 (S i O2)
r 8 = -256.3179
                        d8 = 0.083
r 9 = 353.4320
                        d 9 =40.072
                                        n 248,5 =1.5083 (S i O2)
r 10= -667.9980
                        d 10=35.047
r 11= 131.6928
                        d 11=23.349
                                        n 248, 6 =1.5083 (S i O2)
                        d 12= 1.511
r 12= 248.4079
r 13= 142.7179
                        d 13=41.065
                                        n 248,7 =1.5083 (S i O2)
r 14= 60.8060
                        d 14=27.503
r 15= -167.3935
                        d 15=12.500
                                        n 248, 8 =1.5083 (S i O2)
r 16= -107, 3010
                       d 16= 0.083
                        d 17=12.500
r 17= -721, 4791
                                        n 248, 9 =1.5083 (S i O2)
                        d 18=20, 585
r 18= 101.6271
r 19= -62.1308
                        d 19=12.500
                                        n 248, 10=1,5083 (SiO2)
r 20= 213.2965
                        d 20=22.453
r 21= -290, 4600
                        d 21=41.667
                                        n 248, 11=1.5083 (S i O2)
r 22= -142, 1379
                        d 22= 0.083
r 23= 710.6183
                        d 23=25.767
                                        n 248, 12≈1.5083 (SiO2)
r 24= -157.4733
                        d 24= 0.083
r 25= 176.7278
                        d 25=20.056
                                        n 248, 13=1.5083 (SiO2)
                        d 26= 0.083
r 26= 2143.3574
                        d 27=38, 145
                                        n 248, 14=1.5083 (S i O2)
r 27 = 212.7948
r 28= 108.7235
                        d 28=25.747
r 29= -135.8758
                        d 29=12.500 ·
                                        n 248, 15=1.5083 (SiO2)
r 30= 487.8604
                        d 30=32.627
r 31= -559.6964
                        d 31=35. 123
                                        n 248, 16=1.5083 (SiO2)
r 32= -219.9666
                        d 32= 0.083
r 33 = 905.5655
                        d 33=24, 259
                                        n 248, 17=1.5083 (S i O2)
r 34= -198.0141
                        d 34= 0.083
r 35= 229.0919
                        d 35=40.041
                                        n 248, 18=1.5083 (S i O2)
                        d 36=12.508
r 36= -753, 1448
r 37 = 129.3415
                        d 37=22, 495
                                        n 248, 19=1, 5083 (SiO2)
r 38 = 293.9816
                        d 38= 0.124
r 39=
       87.6213
                        d 39=41.667
                                        n 248, 20=1.5083 (S i O2)
                        d 40=18.051
r 40 =
       59.4786
r 41=-1548, 7213
                        d 41=25.915
                                        n 248, 21=1.5083 (S i O2)
r 42= 161, 4997
                        dA2 = 0.083
r 43 = 72.3482
                        d 43=20.560
                                        n 248, 22=1.5083 (S i O2)
r 44=
       90.3115
                        d 44= 0.580
r 45=
      58. 8494
                       d 45=20. 566
                                       n 248, 23=1.5083 (SiO2)
r 46=
         ∞
                        d 46=10.000
  F 1=-509.343
                          F 2= 187.569
                                                F3= 51.157
  φ 1=-0.00836
                          Φ 2=-0.00818
  φ 1=-0.00468
                          φ 2=-0.00374
  ф 3=-0.00855
```

【0033】実施例2

N A=0.48 露光領域 20×20 mm E=20842.22 d 0 =50.000

```
r 1 = 141.2698
                        d 1 =33.671
                                        n 248, 1 =1.5083 (S i O2)
r 2 = 152.0192
                        d 2 =29, 286
r 3 = 666.2277
                        d3 = 15.000
                                        n 248, 2 = 1,5083 (SiO2)
r 4 = 151. 1574
                        d 4 = 26.859
r 5 = -108.1434
                        d 5 = 15.000
                                        n 248, 3 =1.5083 (S i O2)
r 6 = -118.8647
                        d 6 =14.745
r7 = 460,9167
                        d 7 =43, 187
                                        n 248, 4 =1.5083 (S i O2)
r8 = -276.6500
                        d8 = 0.100
r 9 = 275.5863
                        d 9 =35.557
                                        n 248,5 =1.5083 (SiO2)
r 10=-1203.1428
                        d 10= 0.131
r 11= 160, 4572
                        d 11=34, 632
                                        n 248,6 =1,5083 (SiO2)
r 12= 661, 6698
                        d 12= 0.222
r 13= 214. 4262
                        d 13=41, 178
                                        n 248,7 =1.5083 (S i O2)
r 14= 71.8816
                        d 14=64. 177
r 15= -166.9853
                                        n 248,8 =1.5083 (S i O2)
                        d 15=15,006
r 16= -121.2880
                        d 16= 4.026
r 17= -947.7400
                        d 17=24.617
                                        n 248, 9 = 1.5083 (S i O2)
r 18= 96.3131
                        d 18=21.706
                                        n 248, 10=1.5083 (SiO2)
r 19= -63.8413 ·
                        d 19=15.000
r 20= 236. 8715
                       d 20=21. 763
r 21= -295, 4267
                        d 21=49.126
                                        n 248, 11=1.5083 (S i O2)
r 22= -152.0088
                        d22 = 0.100
r 23= 777.0670
                        d 23=29.069
                                        n 248, 12=1.5083 (S i O2)
r 24= -157.5230
                        d 24= 0, 100
r 25= 168, 4778
                        d 25=22,530
                                        n 248, 13=1.5083 (S i O2)
r 26= 1074, 2257
                        d 26= 0.100
r 27= 251.5811
                        d 27=20.491
                                        n 248, 14=1.5083 (S i O2)
r 28= 131.9121
                        d 28=28.754
r 29= -137, 1541
                        d 29=15_000
                                        n 248, 15=1, 5083 (S i O2)
r 30= 425.5107
                        d 30=22,730
r 31= -682, 4012
                        d 31=26,847
                                        n 248, 16=1.5083 (S i O2)
r 32= -241.5028
                        d32 = 0.100
r 33= 1049, 8203
                        d 33=28.249
                                        n 248, 17=1.5083 (S i O2)
r 34= -182.7013
                        d 34= 0.100
r 35= 226.6109
                        d 35=25, 505
                                        n 248, 18=1, 5083 (S i O2)
r 36=-1068,8899
                        d 36= 0.100
r 37= 141.2526
                        d 37=21.972
                                        n 248, 19=1.5083 (S i O2)
r 38= 329.5029
                        d 38= 0.146
r 39= 98.8268
                        d 29=41.393
                                        n 248, 20=1.5083 (Si O2)
r 40= 66,7276
                        d 40=26, 108
r 41= -517.3678
                        d 41=38.814
                                        n 248, 21=1.5083 (S i O2)
r 42= 186. 47 44
                        d 42= 0.100
r 43=
       74.2966
                        d 43=36.835
                                        n 248, 22=1.5083 (S i O2)
r 44=
       94, 9398
                        d 44= 0.101
r 45=
       58,8202
                        d 45=21.753
                                        n 248, 23=1.5083 (SiO2)
r 46=
         00
                        d 48= 8.013
  F 1=-516.940
                          F 2= 198.765
                                                F3= 52.931
  φ 1=-0_00707
                          ¢ 2=-0.00798
  & 1=-0,00385
                          o 2=-0.00371
```

NA=0.50 露:	光領域 20×20 mm	E =725.58	
	d 0 =50.000		
r1 = 106.2081	d 1 =19, 183	n 248, 1 = 1.5083	(S i O2)
r2 = 112.7090	d 2 =14.582		
r3 = 243.1751	d 3 =15.000	n 248, 2 = 1.5083	(S i O2)
r4 = 102.7156	d 4 =59.376		
r 5 = -121.6125	d 5 = 15.000	n 248, 3 =1.5083	(S i O2)
r 6 = -136.4936	d 6 = 17.234		
r7 = 295.0056	d 7 =33.106	n 248, 4 = 1.5083	(S I O2)
r8 = -389.3950	d8 = 0.100		
r 9 = 228.2290	d 9 =30.132	n 248,5 =1.5083	(S i O2)
r 10=-1 157. 4165	d 10= 0, 100	- 040 0 -4 5000	(0 : 00)
r 11= 239.1661	d 11=24_828	n 248, 6 =1.5083	(S i O2)
r 12=-2736.2711	d 12= 0.239		(0:00)
r 13= 200.6372 r 14= 74.3536	d 13=15.000	n 248,7 =1.5083	(S i O2)
r 15= -124.0785	d 14=40. 122	- 040 0 -4 5000	(0:00)
r 16= -112.5088	d 15=15.631	n 248,8 =1.5083	(S i O2)
r 17=-1081.6120	d 16= 0.100 d 17=75.311	n 248,9 =1.5083	(S i O2)
r 18= 99. 0951	d 18=25, 286	11240,5 -1.5005	(3 02)
r 19= -61, 2676	d 19=15,000	n 248, 10=1, 5083	(S i O2)
r 20= 290.7525	d 20=13.838	11240, 10-1.0000	(3 , 52)
r 21= -264, 3925	d 21=42.982	n 248, 11=1, 5083	(S O2)
r 22= -142.3785	d 22= 0, 100		(0.02)
r 23=-2574, 3470	d 23=33, 911	n 248, 12=1, 5083	(S i O2)
r 24= -128, 0224	d 24= 0, 100		,
r 25= 178.8290	d 25=27.785	n 248, 13=1, 5083	(S i O2)
r 26=14133.9919	d 26= 0.100		
r 27= 366.2486	d 27=15.000	n 248, 14=1.5083	(S i O2)
r 28= 145.1509	d 28=39, 190		
r 29= -134, 1619	d 29=15_000	n 248, 15=1.5083	(S i O2)
r 30= 546, 4401	d 30=18_673		•
r 31= -510.4058	d 31=24. 615	n 248, 16=1.5083	(S i O2)
r 32= -230.2698	d 32= 0.100		
r 33= 1032_2937	d 33=39.467	n 248, 17=1. 5083	(S i O2)
r 34= -175.7421	d 34= 0.100		
r 35= 253.8440	d 35=30.345	n 248, 18=1.5083	(S i O2)
r 36= -784. 4228	d 36= 0.100		
r 37= 165.8967	d 37=22.259	n 248, 19=1.5083	(S i O2)
r 38= 348.5753	d 38= 0.100	- 040 00-4 5000	(0:00)
r 39= 111.5420	d 39=43.105	n 248, 20=1.5083	(S i O2)
r 40= 79. 1769 r 41= -513. 011	d 40=31.484 d 41=51.270	n 248, 21=1.5083	(S i O2)
r 42= 236.3217	d 42= 0.100	11 240, 2 1-1. 3003	(3 1 02)
r 43 = 89.8217	d 43=54.275	n 248, 22=1.5083	(S i O2)
r 44= 110. 26 19	d 44= 0.100	11 240, 22-1.3003	(3 02)
r 45= 61.3966	d 45=22,570	n 248, 23=1, 5083	(S i O2)
r 46= 00	d 45= 8.000		(3 , 02)
F 1=-449.873	F 2= 181.832	F 3= 47	. 07 1
		4.	•

Φ 1=-0.00684
 Φ 2=-0.00830
 Φ 2=-0.00379
 Φ 3=-0.00642

[0035] 完施例4

N A=0.48 露光領域	£ 20×20 mm	E=1478. 10	
	d 0= 100, 000		•
r 1 = 137.2562	d 1 =25.000	n 248, 1 =1.5083	(S i O2)
r2 = 147.6178	d 2 = 15.558		
r3 = 444.0530	d 3 =25.000	n 248, 2 =1.5083	(S i O2)
r 4 = 137.1186	d4 = 47.265		
r 5 = -120.4597	d 5 =25.000	n 248, 3 =1.5083	(S i O2)
r 6 = -140.3130	d6 = 7.696		
r7 = 467.8743	d 7 =32.991	n 248, 4 = 1.5083	(5 i O2)
r 8 = -359,6274	d B ≈ 1.000		
r 9 = 557.3871	q 8 =30 000	n 248, 5 = 1.5083	(S i O2)
r 10= -515, 5693	d 10= 1.000		
r 11= 123, 7905	d 11=41.484	n 248, 6 =1.5083	(S i O2)
r 12= 643.8987	d 12= 1.000		
r 13= 171.4587	d 13=25.016	n 248, 7 = 1.5083	(S i O2)
r 14= 66.5180	d 14=41.583		
r 15= -152.4686 r 16= -126.9177	d 15=20.000	n 248, 8 = 1.5083	(S i O2)
r 17= 00	d 16=23.751 d 17≈15.000	n 248, 9 =1.5083	(S i O2)
r 18= 92.5666	d 18=24, 103	11240,3 -1.3003	(5 1 02)
r 19= -65.0156	d 19=15.000	n 248, 10=1, 5083	(S i O2)
r 20 = 260.3267	d 20=18.623	11240, 10-1, 3003	(3 1 02)
r 21= -272.8242	d 21=47, 402	n 248, 11=1.5083	(S i O2)
r 22= -150, 2897	d 22= 1.000	17240, 17-12000	(3 02)
r 23= 700, 4601	d 23=32.885	n 248, 12=1, 5083	(S i O2)
r 24= -147.3217	d 24= 1.000		
r 25= 198.8265	d 25=23.375	n 248, 13=1.5083	(S i O2)
r 26= ∞	d 26= 1.000		
r 27= 276.9653	d 27=22.000	n 248, 14=1.5083	(S i O2)
r 28= 139. 4304	d 28=30. 352		
r 29= -135.7057	d 29=22.000	n 248, 15=1.5083	(S i O2)
r 30 = 425.1163	d 30=16.299		
r 31= -488. 1142	d 31=23.000	n 248, 16=1.5083	(S i O2)
r 32= -221.2312	d 32= 1.000		
r 33 = 793.9923	d 33=29.322	n 248, 17=1.5083	(S i O2)
r 34= -178. 4943	d 34= 1.000		
r 35= 230.7597	d 35=24_399	n 248, 18=1.5083	(S i O2)
r 36=-1 400.000 r 37= 143.8285	d 36= 1.000	- 040 40-4 F000	(0:00)
r 37 = 143.8285 r 38 = 346.4978	d 37=22.630 d 38= 1.000	n 248, 19=1, 5083	(S i O2)
r 39 = 92.4396	d 39=46.822	- 240 20-1 E002	(6:00)
r 40 = 59.0889	d 40=17,769	n 248, 20=1. 5083	(S i O2)
r 41= 00	d 41=48, 415	n 248, 21=1.5083	(S i O2)
r 42= 100.6209	d 42= 1,000	1. 240, 2 1-1. 3003	(3 1 02)
r 43= 59.7465	d 43=25.260	n 248, 22=1.5083	(S i O2)
r 44= 92.1960	d 44= 1.000	140, 22-11000	(3,02)

r 45=	57.9881	d 45=15.000	n 248, 23=1.5083	(S i O2)
r 46=	00	d 46= 8.001		
F 1=-	487.258	F 2= 235.341	F3= 67	. B39
φ 1=-	-0.00764	φ 2=-0.00782		
φ 1=-	-0.00365	φ 2=-0.00375		
ф 3=-	-0.00860			•

[0036] 実施例5

NA=0.47 露光領域		E= ∞	
	d 0= 100, 000		
r 1 = 158.8170	d 1 =19.241	n 248, 1 =1.5083	(S i O2)
r 2 = 239.7566	d 2 =25.114		
r3 = -520.0778	d3 = 15.000	n 248, 2 =1.5083	(SiO2)
r 4 = 173.3822	d 4 =55.581		
r 5 = -134.3573	d 5 = 12.500	n 248, 3 =1.5083	(S i O2)
r 6 = -158.9506	d6 = 0.833		
r 7 =11353,9937	d 7 =30.783	n 248, 4 =1.5083	(S i O2)
r8 = -260.7941	d8 = 0.833		
r 9 = 236.4466	d9 =41.454	n 248,5 =1.5083	(S i O2)
r 10= -965, 9305	d 10= 0.833		
r 11= 197.3572	d 11=33.902	n 248, 6 = 1.5083	(S i O2)
r 12= 2305.5231	d 12= 0.833		
r 13= 155_2685	d 13=39_333	n 248, 7 =1.5083	(S I O2)
r 14= 74. 2733	d 14=33, 505		
r 15= -833.0055	d 15=16.231	n 248, 8 =1.5083	(S i O2)
r 16= -173, 1079	d 16=15, 107		()
r 17= -132.3474	d 17=12.500	n 248, 9 = 1.5083	(S i O2)
r 18= 107.5686	d 18=39, 258		(0:00)
r 19= -71.6995	d 19=12.500	n 248, 10=1.5083	(S i O2)
r 20= 231.6966	d 20=17.492		(0:00)
r 21= -526.9275	d 21=36. 447	n 248, 11=1.5083	(S i O2)
r 22= -188.3114 r 23= 866.0416	d 22= 0.833 d 23=36.994	- 240 12-1 E002	(S i O2)
r 24= ~156.0137	d 24= 0.833	n 248, 12=1.5083	(5 1 02)
r 25= 274. 4281	d 25=33, 99 1	- 240 12-1 5002	(S i O2)
r 26= -342.0398	d 26= 0.833	n 248, 13=1_5083	(5 1 02)
r 27= 228.3407	d 27=25_104	n 248, 14=1.5083	(S i O2)
r 28 = 113.0798	d 28=44, 582	11240, 14-1.5005	(3 , 02)
r 29= -145, 4000	d 29=12, 500	n 248, 15=1.5083	(S i O2)
r 30= 785,8063	d 30=14, 521		(- ,
r 31= -572, 7342	d 31=18, 677	n 248, 16=1, 5083	(S i O2)
r 32= -2 10. 7349	d 32= 0. 833		, ,
r 33= 615.9868	d 33=33_977	n 248, 17=1, 5083	(S i O2)
r 34= -184.3613	d 34= 0.833		, ,
r 35= 243.9015	d 35=21, 294	n 248, 18=1.5083	(S i O2)
r36= ∞	d 36= 0.833		
r 37 = 145 . 8836	d 37=20.377	n 248, 19=1.5083	(S i O2)
r 38= 349.6684	d 38≈ 0.833		
r 39= 99_0981	d 39=56.543	n 248, 20=1.5083	(S i O2)
r 40≃ 55.1839	d 40=21.646		
r 41= -279.6333	d 41=12.500	n 248, 21≃1.5083	(S i O2)

r 42= -140.8099	d 42= 8.770	
r 43= -187.9892	d 43=18, 628	n 248, 22=1.5083 (S i O2)
r 44= 89.6294	d 44= 0.833	
r 45= 57.9895	d 45=30.250	n 248, 23=1.5083 (S i O2)
r 46= 155.8950	d 46= 0.833	
r 47 = 57.2342	d 47=14.113	n 248, 24=1.5083 (S i O2)
r 48= 00	d 48= 8.750	
F 1=-343.449	F 2= 217.296	F 3= 70.923
φ 1=-0.00685	φ 2≈-0.00709	
φ 1=-0_00450	φ 2=-0 ₋ 00350	
φ 3=-0.00921		•

[0037] 実施例5

NA=0.48 露光領域	25 × 25 mm	E=1000		
	d 0=100.000			
r 1 = 122.2218 r 2 = 131.8406		n 248, 1 =1.5083	(S i O2)	
r 3 = -456.7383	d3 =15.000	n 248, 2 = 1.5083	(S i O2)	
r 4 = 146.7156			(0 : 00)	
	d 5 = 15, 000 d 6 = 16, 650	n 248, 3 =1.5083	(5 1 02)	
r7 =-1603.5903	d7 =30,631	n 248, 4 = 1,5083	(5 02)	
r 8 = -230.6638	d 8 = 1.000		(0 , 0 -)	
r 9 = 306.7289	d 9 =40,340	n 248,5 =1,5083	(S i O2)	
r 10= -589, 4298	d 10= 1.000	11240,0 -110000	(0,01)	
r 11= 344,7579	d 11=27, 251	n 248,6 =1.5083	(S i O2)	
r 12=-7346,6854	d 12= 1,000		• •	
r 13= 208_1925	d 13=26_911	n 248,7 =1.5083	(S i O2)	
r 14= 663_0676	d 14= 1.000			
r 15= 99, 4529	d 15=15_000	n 248,8 =1.5083	(SiO2)	
r 16= 71, 1583	d 16=43.911			
r 17= -572.6484	d 17=15,000	n 248, 9 = 1.5083	(S i O2)	
r 18= -241, 4067	d 18= 9.511			
r 19= -515 ₋ 5571	d 19=15.000	n 248, 10=1, 5083	(S i O2)	
r 20= 125.7783	d 20= 9_188			
r 21 = 594, 4223	d 21=15.000	n 248, 11=1.5083	(S i O2)	
r 22= 136_9477	d 22=24.889			
r 23= -73.8735	d 23=15,000	n 248, 12=1,5083	(S i O2)	
r 24= 453.6327	d 24=13.350			
r 25= - 173.8233	d 25=20.397	n 248, 13=1.5083	(S i O2)	
r 26= -131_9886	d 26= 1.000			
r 27= 245.6658	d 27=27.993	n 248, 14=1.5083	(S i O2)	
r 28= -324.3616	d 28= 3.841			
r 29=-1 493.8830	d 29=15, 000	n 248, 15=1.5083	(S i O2)	
r 30 = 511.5606	d 30= 9.729			
r 31= -931.9050	d 31=15.000	n 248, 16=1_5083	(S i O2)	
	d 32=14. 889			
r 33=-2876.7613	d 33=24.510	n 248, 17=1.5083	(SIO2)	r34=
-225. 4203 d 3			(
	d 35=40.820	n 248, 18=1.5083	(5 i O2)	
r 36= -211.6756	d 36= 1.000			

r 37 = 160. 4017	d 37=37.780	n 248, 19=1.5083	(S i O2)
r 38= 1933, 4335	d 38= 1.000		
r 39= 157.5349	d 39=48.675	n 248, 20=1. 5083	(S i O2)
r 40 = 289.4471	d 40=49.305		
r 41= 603.3704	d 41=50.000	n 248, 21=1.5083	(S i O2)
r 42=-4086.5298	d 42= 6.206		
r 43= -128.0736	d 43=15.000	n 248, 22=1. 5080	(S i O2)
r 44= 80. 1338	d 44= 1.000		
r 45= 54.7881	d 45=16.776	n 248, 23=1.5083	(S i O2)
r 46= 181. 4529	d 46= 1.000		
r 47 = 85.3329	d 47=10.000	n 248, 24=1.5083	(S i O2)
r 48 = ∞	d 48= 9.000		
F 1=-287.448	F 2= 174.217	F3= 69	. 30 1
φ 1=-0.00714	ф 2=-0,00688		
φ 3=-0.00176			

[0038] 実施例7

N A=0.48 露光領域	25 × 25 mm	E=1000	
	d 0= 100, 000		
r 1 = 123.3658	d 1 =18.768	n 248, 1 =1.5083	(S i O2)
r 2 = 123.8122	d 2 =31.218		
r 3 = -498.8768	d 3 =15.000	n 248, 2 =1.5083	(SiO2)
r 4 = 172.6737	d 4 =49.975		
r5 = -110.7247	d 5 = 15.000	n 248, 3 = 1.5083	(5 i O2)
r6 = -129.4457	d6 = 1.000		
r 7 =-3947.7165	d 7 =32.190	n 248, 4 =1.5083	(5 i O2)
r8 = -232_1087	d8 = 1.000		
r 9 = 389.1147	d9 =39.911	n 248, 5 = 1.5083	(SiO2)
r 10= -430.7653	d 10= 1.000		
r 11= 192.5059	d 11=44_254	n 248, 6 =1.5083	(S i O2)
r 12=-1743.8050	d 12= 1.000		
r 13= 132.0319	d 13=34.793	n 248, 7 = 1.5083	(SiO2)
r 14= 74.3519	d 14=42.281		
r 15 = -332,30 0 0	급 15=15.627 ፣	n 248, 0 =1: 5069	(SiO2)
r 16= -167.3614	d 16= 1.000		
r 17= -241_8117	d 17=43.457	n 248, 9 = 1.5083	(S i O2)
r 18= 171_1876	d 18= 7.936		
r 19= 1020_6841	d 19=15.000	n 248, 10=1, 5083	(S i O2)
r 20= 174. 9693	d 20=28.528		
r 21 = -71. 1009	d 21=35.689	n 248, 11=1.5083	(S i O2)
r 22 = 887.0010	d 22=12.714		
r 23= -285. 9543	d 23=25.520	n 248, 12=1.5083	(S i O2)
r 24= -167.7632	d 24= 1.113		
r 25=-4840. 1342	d 25=32.591	n 248, 13=1_5083	(S i O2)
r 26= -178.2112	d 26=52.896		
r 27=80941, 2159	d 27=33.607	n 248, 14=1.5083	(S i O2)
r 28= -229.9629	d 28= 1.000		
r 29 = 546.6617	d 29=25.562	n 248, 15=1.5083	(S i O2)
r 30= -718_3377	d 30= 1.000		
r 31 = 190_6956	d 31=28_558	n 248, 16=1.5083	(S i O2)
r 32 = 945. 1528	d 32= 1.000		

r 33= 165.1537	d 33=19.762	n 248, 17=1.5083 (S i O2)
r 34= 272.3522	d 34= 1.000	
r 35= 108.8985	d 35=36.791	n 248, 18=1.5083 (S i O2)
r 36= 62.9680	d 36=18.432	
r 37= 650. 5592	d 37=25. 135	n 248, 19=1.5083 (S i O 2)
r 38= -325.9244	d 38= 1.986	
r 39= -275.1850	d 39=15.000	n 248, 20=1.5083 (S i O2)
r 40= 68.8076	d 40=33, 857	
r 41= 61.0827	d 41=26.023	n 248, 21=1.5083 (S i O2)
r 42= 140.8818	d 42= 1.000	
r 43= 76. 1085	d 43=10.000	n 248, 22≈1. 5083 (S i O2)
r 44= -210.8257	d 44= 1.624	
r 45= -183.0680	d 45=10.000	n 248, 23=1.5083 (S i O2)
r 46 = ∞	d 46= 9.001	
F 1=-254,075	F 2= 141.816	F 3= 49_773
φ 1=-0.00684	ф 2=-0.00715	
φ 3=-0.00613		•

[0039] 実施例8

N A=0.52 露光領域	25 × 25 mm	E=874.0	
	d 0=100,000		
r1 = 111.7880	d1 =16.214	n 248, 1 =1.5083	(Si O2)
r 2 = 123, 4881	d 2 =35,706		•
r 3 = -348.6845	d 3 = 15.000	n 248, 2 = 1.5083	(S i O2)
r 4 = 164.8758	d 4 =56.185		
r5 = -104.1790	d 5 =19.988	n 248, 3 = 1.5083	(S i O2)
r6 = -127.9442	d8 = 1.000		
r7 = -988.3088	d7 =35.450	n 248, 4 = 1.5083	(Si O2)
r 8 = -202, 1689	d8 = 1.000		
r 9 = 396.2774	d 9 =42.997	n 248,5 =1.5083	(S i O2)
r 10= -455_9975	d 10= 1.000		
r 11= 317.7947	d 11=33, 108	n 248,6 =1.5083	(S i O2)
r 12=-2661.3524	d 12= 1.000		
r 13= 190. 6737	d 12= 1.000 d 13=30.320	n 248, 7 =1.5083	(S i Ö2)
r 14= 303.1070	0 14- 1.000		
r 15= 96.2734	d 15=15_000	n 248, 8 =1.5083	(S i O2)
r 16= 68,6751	d 16=43.994		
r 17=-9282.0807	d 17=16.617	n 248, 9 =1.5083	(SiO2)
r 18= -271,6829	d 18= 1.000		
r 19= -406.2942	d 19=15.000	n 248, 10=1.5083	(S i O2)
r 20= 118.7133	d 20=11.932		
r 21= 1567.6905	d 21=15.000	n 248, 11=1.5083	(S i O2)
r 22= 134, 3926	d 22=27.019		
r 23 = -74.6080	d 23=15.000	n 248, 12=1.5083	(S i O2)
r 24= 503. 2389	d 24=13. 695		
r 25= - 189. 2346	d 25=16.706	n 248, 13=1.5083	(S i O2)
r 26= -130.1851	d 26= 1.000		
r 27 = 247.8524	d 27=30.749	n 248, 14=1.5083	(S i O2)
r 28= -271.8151	d 28= 1.000		
r 29= -788.0965	d 29=15.000	n 248, 15=1_5083	(S i O2)
r 30 = 454. 5327	d 30=10.242		

r 31=-1211.5252	d 31=15.000	n 248, 16=1, 5083	(S i O2)
r 32 = 257.7440	d 32=15.420		
r 33=-4049, 8333	d 33=25.467	n 248, 17=1.5083	(S i O2)
r 34= -229.8300	d 34= 1.000		
r 35= 391.4166	d 35=44_040	n 248, 18=1.5083	(S i O2)
r 36= -208.8223	d 36= 1.000		
r 37= 159.7557	d 37=40.383	n 248, 19=1.5083	(S i O2)
r 38= 1991.5753	d 38= 1.000		
r 39= 147.8854	d 39=49, 645	n 248, 20=1, 5083	(S i O2)
r 40= 182.5940	d 40=50, 209		
r 41= 169.5532	d 41=38, 119	n 248, 21=1.5083	(S i O2)
r 42= 616. 6126	d 42= 7.377		
r 43= -144.3126	d 43=15.000	n 248, 22=1.5083	(S i O2)
r 44= 73.4065	d 44= 1.000		
r 45= 53. 1077	d 45=16.417	n 248, 23=1, 5083	(S i O2)
r 46= 138.8285	d 48= 1.000		
r 47= 81.6751	d 47=10.000	n 248, 24=1.5083	(S i O2)
r 48= ∞	d 48= 9.001		
F 1=-240.598	F 2= 167.965	F3= 66	. 235
	φ 2=-0.00681		
φ 3=-0,00278			_

【0040】以上の実施例 1~8の球面収差、非点収 差、歪曲収差、コマ収差を表す収差図をそれぞれ図9か ら図15に示す。

[0041]

【発明の効果】以上説明したように、本発明の箱小投影 レンスによると、入射壁位置を物体面から比較的遠くに 位置させ、像歪みが小さく、短波長光を光源とする高解 像力で焦点深度の広い縮小投影レンズを得ることができ

[図面の簡単な説明]

【図1】本発明の実施例1の縮小投影レンズの断面図で

[図2] 本発明の実施例2の縮小投影レンズの断面図で ある.

[図3] 本発明の実施例3の箱小投影レンズの断面図で ある。

[図4] 本発明の実施例4の縮小投影レンズの断面図で

[図5] 本発明の実施例5の箱小投影レンズの断面図で ある.

[図6] 本発明の実施例6の箱小投影レンズの断面図で ある.

【図7】本発明の実施例7の縮小投影レンスの断面図で ある.

【図8】本発明の実施例8の縮小投影レンズの断面図で ある.

[図9] 実施例1の球面収差、非点収差、歪曲収差、コ マ収差を表す収差図である。

【図12】実施例4の図9の周後な収差図である。

【図13】実施例5の図9の同様な収差図である。 [図14] 実施例5の図9の同様な収差図である。

[図 1 5] 実施例7の図9の同様な収差図である。 [図 1 6] 実施例8の図9の同様な収差図である。

[符号の説明]

Ⅰ … 第 1 レンズ群 川 …第2レンス群

川 … 第3レンズ群

